PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2002-299330

(43)Date of publication of application: 11.10.2002

(51)Int.CI.

H01L 21/31 B01J 19/08 H01L 21/3065 H05H 1/46

(21)Application number: 2001-094273

(71)Applicant: OMI TADAHIRO

TOKYO ELECTRON LTD

(22)Date of filing:

28.03.2001

(72)Inventor: OMI TADAHIRO

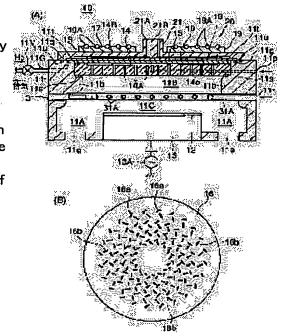
HIRAYAMA MASAKI SUGAWA SHIGETOSHI

GOTO TETSUYA

(54) PLASMA PROCESSING AND APPARATUS AND SEMICONDUCTOR MANUFACTURING **APPARATUS**

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To optimize the cooling efficiency of a shower plate and the excitation efficiency of microwaves in a microwave plasma processing apparatus, using a radial slotted line antenna. SOLUTION: A radial slotted antenna has a radiation surface in close contact with a cover plate closely contacted to a shower plate, and a cooler is provided on the slotted antenna for absorbing heat flux flowing in the thickness direction in the outer wall of a process chamber. The cover plate forms part of the outer wall of the chamber.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開番号 特開2002-299330 (P2002-299330A)

(43)公開日 平成14年10月11日(2002.10.11)

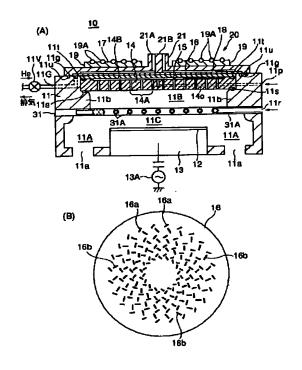
(51) Int.Cl.7		識別記号	FΙ			テーマコート	*(参考)
H01L	21/31		H01L	21/31		C 4 G	075
B01J			B01J	19/08		E 5 F	004
H01L			H05H	1/46		B 5 F	0 4 5
	1/46		H01L	21/302		В	
			審査請求	え 未請求	請求項の数62	OL (全 21 頁)
(21) 出願番	→	特願2001-94273(P2001-94273)	(71) 出願人	0002050	041		
(DI) (LIMP)	•			大見 :	忠弘		
(22)出顧日		平成13年3月28日(2001.3.28)		宮城県	仙台市青菜区米	ケ袋2一:	1 —17—
				301			
			(71)出願/	000219	967		
				東京エレクトロン株式会社			
				東京都	京都港区赤坂5丁目3番6号		
			(72)発明者	当 大見	忠弘		
				宮城県	仙台市青葉区米	ケ袋2-	1 -17-
				301			
			(74)代理/	\ 100070	150		
				弁理士	伊東 忠彦		
						掲	終頁に続く

(54) 【発明の名称】 プラズマ処理装置および半導体製造装置

(57)【要約】

【課題】 ラジアルスロットラインアンテナを使ったマイクロ波プラズマ処理装置において、シャワープレートの冷却効率を最適化し、同時にマイクロ波の励起効率を最適化する。

【解決手段】 ラジアルラインスロットアンテナの放射面を、処理室外壁の一部を構成し、シャワープレートに密接したカバープレートに密接させ、さらにラジアルラインスロットアンテナ上に、処理室外壁中を厚さ方向に流れる熱流を吸収するように冷却器を設ける。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 外壁により画成され、被処理基板を保持 する保持台を備えた処理容器と、前記処理容器に結合さ れた排気系と、前記処理容器上に、前記保持台上の被処 理基板に対面するように、前記外壁の一部として設けら れ、ブラズマガス通路と前記プラズマガス通路に連通す る複数の開□部とを有し第1の側において前記保持台上 の被処理基板と対面するシャワープレートと、前記シャ ワープレートの前記第1の側に対向する第2の側に設け られたカバープレートとよりなるプラズマガス供給部 と、前記処理容器上に、前記プラズマガス供給部に対応 して、前記カバープレートに密接するように設けられた マイクロ波アンテナと、前記マイクロ波アンテナに電気 的に結合されたマイクロ波電源とよりなり、前記マイク 口波アンテナは、前記プラズマガス供給部のカバープレ ートに接触しマイクロ波の放射面を形成する第1の外表 面と、前記第1の外表面に対向する第2の外表面とによ り画成されたことを特徴とするプラズマ処理装置。

1

【請求項2】 前記マイクロ波アンテナと前記プラズマ ガス供給部のカバープレートとの間の接触面は、圧力調 20 節可能に封止されていることを特徴とする請求項1記載 のマイクロ波プラズマ処理装置。

【請求項3】 前記接触面はシール部材により封止されており、前記接触面には圧力調整弁が接続されているととを特徴とする請求項2記載のマイクロ波プラズマ処理装置。

【請求項4】 前記マイクロ波アンテナと前記プラズマガス供給部のカバープレートとの間の接触面には、伝熱性ガスが封入されることを特徴とする請求項1~3のうち、いずれか一項記載のマイクロ波プラズマ処理装置。 【請求項5】 前記伝熱性ガスはHeよりなることを特徴とする請求項4記載のマイクロ波プラズマ処理装置。

【請求項6】 前記接触面は大気圧よりも低い圧力で維持されることを特徴とする請求項2~5のうち、いずれか一項記載のマイクロ波ブラズマ処理装置。

【請求項7】 前記接触面は、約0.8~0.9 a t m の圧力で維持されることを特徴とする請求項6記載のマイクロ波プラズマ処理装置。

【請求項8】 さらに前記マイクロ波アンテナに設けられた冷却部を備え、前記冷却部は前記マイクロ波アンテナのうち、前記第2の外表面上に設けられることを特徴とする請求項1~7のうち、いずれか一項記載のマイクロ波ブラズマ処理装置。

【請求項9】 前記冷却部は、冷却水通路を有することを特徴とする請求項8記載のマイクロ波ブラズマ処理装置

【請求項10】 前記冷却部は空冷冷却機構よりなることを特徴とする請求項8記載のマイクロ波ブラズマ処理 装置。

【請求項11】 前記シャワープレートおよび前記カバ 50 マイクロ波アンテナと、前記アンテナに電気的に結合さ

ープレートはA l 2 O 3 よりなることを特徴とする請求項1~10のうち、いずれか一項記載のマイクロ波ブラズマ処理装置。

【請求項12】 前記マイクロ波アンテナ中には、Al2 Os、SiO2 またはSi。N4 よりなる遅波板が設けられたことを特徴とする請求項1~11のうち、いずれか一項記載のマイクロ波ブラズマ処理装置。

【請求項13】 さらに、前記保持台に接続された髙周 波電源を含むことを特徴とする請求項1~12のうち、 いずれか一項記載のマイクロ波プラズマ処理装置。

【請求項14】 外壁により画成され、被処理基板を保 持する保持台を備えた処理容器と、前記処理容器に結合 された排気系と、前記処理容器上に、前記保持台上の被 処理基板に対面するように、前記外壁の一部として設け られ、プラズマガス通路と前記プラズマガス通路に連通 する複数の開口部とを有し第1の側において前記保持台 上の被処理基板と対面するシャワープレートと、前記シ ャワープレートの前記第1の側に対向する第2の側に設 けられたカバープレートとよりなるプラズマガス供給部 と、前記処理容器上に、前記プラズマガス供給部に対応 して、前記カバープレートを挟んで反対側に設けられた マイクロ波アンテナと、前記マイクロ波アンテナに電気 的に結合されたマイクロ波電源とよりなり、前記マイク 口波アンテナと前記プラズマガス供給部のカバーブレー トとの間の隙間はシール部材により封止され、前記隙間 には伝熱性ガスが封入されることを特徴とするマイクロ 波処理装置。

【請求項15】 前記伝熱性ガスはHeよりなることを 特徴とする請求項14記載のマイクロ波ブラズマ処理装 30 置。

【請求項16】 さらに前記マイクロ波アンテナに設けられた冷却部を備え、前記冷却部は前記マイクロ波アンテナのうち、前記第2の外表面上に設けられることを特徴とする請求項14または15記載のマイクロ波プラズマ処理装置。

【請求項17】 さらに、前記保持台に接続された高周 波電源を含むことを特徴とする請求項14~16のう ち、いずれか一項記載のマイクロ波ブラズマ処理装置。

【請求項18】 外壁により画成され、被処理基板を保持する保持台を備えた処理容器と、前記処理容器に結合された排気系と、前記処理容器上に、前記保持台上の被処理基板に対面するように、前記外壁の一部として設けられ、プラズマガス通路と前記プラズマガス通路に連通する複数の開口部とを有し第1の側において前記保持台上の被処理基板と対面するシャワープレートと、前記シャワープレートの前記第1の側に対向する第2の側に設けられたカバープレートとよりなるプラズマガス供給部と、前記処理容器上に、前記プラズマガス供給部に対応して、前記カバープレートに密接するように設けられたコストロ湾マンデナト 前記アンデナに零気的に結合さ

れたマイクロ波電源と、前記シャワープレートと前記保持台上の被処理基板との間に配設され、前記シャワープレート直下に形成されたプラズマを前記保持台上の被処理基板の方向へ通過させる開口部を形成する処理ガス供給部と、前記マイクロ波アンテナは、前記ブラズマガス供給部のカバープレートに接触しマイクロ波の放射面を形成する第1の外表面と、前記第1の外表面に対向する第2の外表面とにより画成されたことを特徴とするマイクロ波プラズマ処理装置。

【請求項19】 前記マイクロ波アンテナと前記プラズ 10 マガス供給部のカバープレートとの間の接触面は、圧力 調節可能に封止されていることを特徴とする請求項18 記載のマイクロ波プラズマ処理装置。

【請求項20】 前記接触面はシール部材により封止され、前記接触面には圧力調整弁が接続されていることを特徴とする請求項19記載のマイクロ波プラズマ処理装置。

【請求項21】 前記マイクロ波アンテナと前記プラズマガス供給部のカバーブレートとの間の接触面には、伝熱性ガスが封入されることを特徴とする請求項18~20のうち、いずれか一項記載のマイクロ波プラズマ処理装置。

【請求項22】 前記伝熱性ガスはHeよりなるととを 特徴とする請求項21記載のマイクロ波プラズマ処理装置。

【請求項23】 前記接触面は大気圧よりも低い圧力で 維持されることを特徴とする請求項19~22のうち、 いずれか一項記載のマイクロ波プラズマ処理装置。

【請求項24】 前記接触面は、約0.8~0.9 a t mの圧力で維持されることを特徴とする請求項23記載 30 のマイクロ波ブラズマ処理装置。

【請求項25】 さらに前記マイクロ波アンテナに設けられた冷却部を備え、前記冷却部は前記マイクロ波アンテナのうち、前記第2の外表面上に設けられたことを特徴とする請求項18~24のうち、いずれか一項記載のマイクロ波プラズマ処理装置。

【請求項26】 前記冷却部は、冷却水通路を有することを特徴とする請求項25記載のマイクロ波プラズマ処理装置。

[請求項27] 前記冷却部は空冷冷却機構よりなると 40 とを特徴とする請求項25記載のマイクロ波ブラズマ処理装置。

【請求項28】 前記シャワーブレートおよび前記カバーブレートはAl₂O₃よりなることを特徴とする請求項18~27のうち、いずれか一項記載のマイクロ波プラズマ処理装置。

【請求項29】 前記マイクロ波アンテナはA120s、SiO2またはSisN4よりなる遅波板を含むことを特徴とする請求項18~28のうち、いずれか一項記載のマイクロ波ブラズマ処理装置。

【請求項30】 さらに、前記保持台に接続された髙周 波電源を含むことを特徴とする請求項18~29のう ち、いずれか一項記載のマイクロ波プラズマ処理装置。 【請求項31】 外壁により画成され、被処理基板を保 持する保持台を備えた処理容器と、前記処理容器に結合 された排気系と、前記処理容器上に、前記保持台上の被 処理基板に対面するように、前記外壁の一部として設け られ、プラズマガス通路と前記プラズマガス通路に連通 する複数の開口部とを有し第1の側において前記保持台 上の被処理基板と対面するシャワープレートと、前記シ ャワープレートの前記第1の側に対向する第2の側に設 けられたカバープレートとよりなるプラズマガス供給部 と、前記処理容器上に、前記プラズマガス供給部に対応 して、前記カバープレートを挟んで反対側に設けられた マイクロ波アンテナと、前記マイクロ波アンテナに電気 的に結合されたマイクロ波電源と、前記シャワープレー トと前記保持台上の被処理基板との間に配設され、前記 シャワープレート直下に形成されたプラズマを前記保持 台上の被処理基板の方向へ通過させる開口部を形成する 処理ガス供給部とよりなり、前記マイクロ波アンテナと 20 前記プラズマガス供給部のカバープレートとの間の隙間 はシール部材により封止され、前記隙間には伝熱性ガス

[請求項32] 前記伝熱性ガスはHeよりなることを 特徴とする請求項31記載のマイクロ波プラズマ処理装置

が封入されることを特徴とするマイクロ波処理装置。

[請求項33] さらに前記マイクロ波アンテナに設けられた冷却部を備え、前記冷却部は前記マイクロ波アンテナのうち、前記第2の外表面上に設けられることを特徴とする請求項31または32記載のマイクロ波ブラズマ処理装置。

【請求項34】 さらに、前記保持台に接続された高周波電源を含むことを特徴とする請求項31~33のうち、いずれか一項記載のマイクロ波プラズマ処理装置。 【請求項35】 外壁により画成され、被処理基板を保持する保持台を備えた処理容器と、前記処理容器に結合された排気系と、前記処理容器の外壁の一部に、前記保持台上の被処理基板に対面するように形成されたマイクロ波透過窓と、前記処理容器中にブラズマガスを供給するプラズマガス導入部と、前記処理容器の外側において、前記マイクロ波透過窓と結合されたマイクロ波でンテナと、前記マイクロ波でンテナに電気的に結合されたマイクロ波放射面を有し、前記マイクロ波透過窓上に、前記マイクロ波放射面が接触するように設けられていることを特徴とするプラズマ処理装置。

【請求項36】 前記マイクロ波放射面とマイクロ波透過窓との間の接触面は、圧力調節可能に封止されていることを特徴とする請求項35記載のプラズマ処理装置。

50 【請求項37】 前記マイクロ波放射面とマイクロ波透

過窓との接触面はシール部材により封止され、さらに前 記処理室には、前記マイクロ波放射面とマイクロ波透過 窓との間の接触面を圧力調節可能な圧力調節弁が設けら れていることを特徴とする請求項35または36記載の プラズマ処理装置。

【請求項38】 前記マイクロ波放射面とマイクロ波透 過窓との間の接触面には、伝熱性ガスが封入されている ことを特徴とする請求項35~37のうち、いずれか一 項記載のプラズマ処理装置。

【請求項39】 前記伝熱性ガスは、Heよりなること 10 を特徴とする請求項38記載のプラズマ処理装置。

【請求項40】 前記接触面は大気圧よりも低い圧力で 維持されることを特徴とする請求項36~39のうち、 いずれか一項記載のマイクロ波プラズマ処理装置。

【請求項41】 前記接触面は、0.8~0.9atm の圧力で維持されることを特徴とする請求項40記載の ブラズマ処理装置。

【請求項42】 さらに前記マイクロ波アンテナに設け られた冷却部を備え、前記冷却部は前記マイクロ波アン テナのうち、前記マイクロ波放射面に対向する表面上に 20 設けられたことを特徴とする請求項35~41のうち、 いずれか一項記載のマイクロ波プラズマ処理装置。

【請求項43】 前記冷却部は、冷却水通路を有すると とを特徴とする請求項42記載のマイクロ波プラズマ処 理装置。

【請求項44】 前記冷却部は空冷冷却機構よりなると とを特徴とする請求項42記載のマイクロ波プラズマ処 理装置。

【請求項45】 外壁により画成され、被処理基板を保 持する保持台を備えた処理容器と、前記処理容器に結合 された排気系と、前記処理容器の外壁の一部に、前記保 持台上の被処理基板に対面するように形成されたマイク 口波透過窓と、前記処理容器中にプラズマガスを供給す るプラズマガス導入部と、前記処理容器の外側におい て、前記マイクロ波透過窓と結合されたマイクロ波アン テナと、前記マイクロ波アンテナに電気的に結合された マイクロ波電源とよりなり、前記マイクロ波アンテナの マイクロ波放射面とマイクロ波透過窓との間の隙間はシ ール部材により封止され、前記隙間には伝熱性ガスが封 入されることを特徴とするプラズマ処理装置。

【請求項46】 前記伝熱性ガスは、Heよりなること を特徴とする請求項45記載のプラズマ処理装置。

【請求項47】 さらに前記マイクロ波アンテナに設け られた冷却部を備え、前記冷却部は前記マイクロ波アン テナのうち、前記第2の外表面上に設けられることを特 徴とする請求項45または46記載のマイクロ波プラズ マ処理装置。

【請求項48】 外壁により画成され、被処理基板を保 持する保持台を備えた処理容器と、前記処理容器に結合 された排気系と、前記処理容器の外壁の一部に、前記保 50 持する保持台を備えた処理容器と、前記処理容器に結合

持台上の被処理基板に対面するように形成されたマイク 口波透過窓と、前記処理容器中にプラズマガスを供給す るプラズマガス導入部と、前記処理容器の外側におい て、前記マイクロ波透過窓と結合されたマイクロ波アン テナと、前記マイクロ波アンテナに電気的に結合された マイクロ波電源と、前記マイクロ波透過窓と前記保持台 上の被処理基板との間に配設され、前記マイクロ波透過 窓近傍に形成されたプラズマを前記保持台上の被処理基 板の方向へ通過させる開口部を形成する処理ガス供給部 とよりなり、前記マイクロ波アンテナはマイクロ波放射 面を有し、前記マイクロ波透過窓上に、前記マイクロ波 放射面が接触するように設けられていることを特徴とす るプラズマ処理装置。

【請求項49】 前記マイクロ波放射面とマイクロ波透 過窓との間の接触面は、圧力調節可能に封止されている ことを特徴とする請求項48記載のブラズマ処理装置。 【請求項50】 前記マイクロ波放射面とマイクロ波透 過窓との接触面はシール部材により封止され、さらに前 記処理室には、前記マイクロ波放射面とマイクロ波透過 窓との間の接触面を圧力調節可能な圧力調節弁が設けら れていることを特徴とする請求項48または49記載の プラズマ処理装置。

【請求項51】 前記マイクロ波放射面とマイクロ波透 過窓との間の接触面には、伝熱性ガスが封入されている ことを特徴とする請求項48~50のうち、いずれか― 項記載のブラズマ処理装置。

【請求項52】 前記伝熱性ガスは、Heよりなること を特徴とする請求項51記載のプラズマ処理装置。

【請求項53】 前記接触面は大気圧よりも低い圧力で 維持されることを特徴とする請求項49~52のうち、 いずれか一項記載のマイクロ波プラズマ処理装置。

【請求項54】 前記接触面は、0.8~0.9atm の圧力で維持されることを特徴とする請求項53記載の ブラズマ処理装置。

【請求項55】 さらに前記マイクロ波アンテナに設け られた冷却部を備え、前記冷却部は前記マイクロ波アン テナのうち、前記マイクロ波放射面に対向する表面上に 設けられたことを特徴とする請求項48~54のうち、 いずれか一項記載のマイクロ波プラズマ処理装置。

【請求項56】 前記冷却部は、冷却水通路を有すると とを特徴とする請求項55記載のマイクロ波プラズマ処 理装置。

【請求項57】 前記冷却部は空冷冷却機構よりなると とを特徴とする請求項55記載のマイクロ波ブラズマ処 理装置。

【請求項58】 さらに前記保持台に電気的に結合され た高周波電源を含むことを特徴とする請求項48~57 のうち、いずれか一項記載のプラズマ処理装置。

【請求項59】 外壁により画成され、被処理基板を保

された排気系と、前記処理容器の外壁の一部に、前記保持台上の被処理基板に対面するように形成されたマイクロ波透過窓と、前記処理容器中にプラズマガスを供給するプラズマガス導入部と、前記処理容器の外側において、前記マイクロ波透過窓と結合されたマイクロ波アンテナと、前記マイクロ波アンテナに電気的に結合されたマイクロ波電源と、前記マイクロ波透過窓と前記保持台上の被処理基板との間に配設され、前記マイクロ波透過窓近傍に形成されたプラズマを前記保持台上の被処理基板の方向へ通過させる開口部を形成する処理ガス供給部 10とよりなり、前記マイクロ波アンテナのマイクロ波放射面とマイクロ波透過窓との間の隙間はシール部材により封止され、前記隙間には伝熱性ガスが封入されることを特徴とするプラズマ処理装置。

【請求項60】 前記伝熱性ガスは、Heよりなることを特徴とする請求項59記載のプラズマ処理装置。

【請求項61】 さらに前記マイクロ波アンテナに設けられた冷却部を備え、前記冷却部は前記マイクロ波アンテナのうち、前記第2の外表面上に設けられることを特徴とする請求項59または60記載のマイクロ波プラズ 20マ処理装置。

【請求項62】 さらに前記保持台に電気的に結合された高周波電源を含むことを特徴とする請求項59~61 のうち、いずれか一項記載のプラズマ処理装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は一般にプラズマ処理 装置に係わり、特にマイクロ波プラズマ処理装置に関す る。

【0002】プラズマ処理工程およびプラズマ処理装置は、近年のいわゆるディープサブミクロン素子あるいはディープサブクォーターミクロン素子と呼ばれる0.1 μmに近い、あるいはそれ以下のゲート長を有する超微細化半導体装置の製造や、液晶表示装置を含む高解像度平面表示装置の製造にとって、不可欠の技術である。

【0003】半導体装置や液晶表示装置の製造に使われるプラズマ処理装置としては、従来より様々なプラズマの励起方式が使われているが、特に平行平板型高周波励起プラズマ処理装置あるいは誘導結合型プラズマ処理装置が一般的である。しかしこれら従来のプラズマ処理装置は、プラズマ形成が不均一であり、電子密度の高い領域が限定されているため大きな処理速度すなわちスループットで被処理基板全面にわたり均一なプロセスを行うのが困難である問題点を有している。この問題は、特に大径の基板を処理する場合に深刻になる。しかもこれら従来のブラズマ処理装置では、電子温度が高いため被処理基板上に形成される半導体素子にダメージが生じ、また処理室壁のスパッタリングによる金属汚染が大きいなど、いくつかの本質的な問題を有している。このため、従来のブラズマ処理装置では、半導体装置や液晶表示装50

置のさらなる微細化およびさらなる生産性の向上に対する厳しい要求を満たすととが困難になりつつある。

【0004】一方、従来より直流磁場を用いずにマイク ロ波電界により励起された髙密度プラズマを使うマイク 口波プラズマ処理装置が提案されている。例えば、均一 なマイクロ波を発生するように配列された多数のスロッ トを有する平面状のアンテナ (ラジアルラインスロット アンテナ)から処理容器内にマイクロ波を放射し、この マイクロ波電界により真空容器内のガスを電離してブラ ズマを励起させる構成のプラズマ処理装置が提案されて いる。(例えば特開平9-63793公報を参照。)と のような手法で励起されたマイクロ波プラズマではアン テナ直下の広い領域にわたって高いプラズマ密度を実現 でき、短時間で均一なプラズマ処理を行うことが可能で ある。しかもかかる手法で形成されたマイクロ波プラズ マではマイクロ波によりプラズマを励起するため電子温 度が低く、被処理基板のダメージや金属汚染を回避する ことができる。さらに大面積基板上にも均一なプラズマ を容易に励起できるため、大口径半導体基板を使った半 導体装置の製造工程や大型液晶表示装置の製造にも容易 に対応できる。

[0005]

【従来の技術】図1(A),(B)は、かかるラジアルラインスロットアンテナを使った従来のマイクロ波ブラズマ処理装置100の構成を示す。ただし図1(A)はマイクロ波ブラズマ処理装置100の断面図を、また図1(B)はラジアルラインスロットアンテナの構成を示す図である。

【0006】図1(A)を参照するに、マイクロ波ブラズマ処理装置100は複数の排気ポート116から排気される処理室101を有し、前記処理室101中には被処理基板114を保持する保持台115が形成されている。前記処理室101の均一な排気を実現するため、前記保持台115の周囲にはリング状に空間101Aが形成されており、前記複数の排気ポート116を前記空間101Aに連通するように等間隔で、すなわち被処理基板に対して軸対称に形成することにより、前記処理室101を前記空間101Aおよび排気ポート116を介して均一に排気することができる。

【0007】前記処理室101上には、前記保持台115上の被処理基板114に対応する位置に、前記処理室101の外壁の一部として、低損失誘電体よりなり多数の開口部107を形成された板状のシャワーブレート103がシールリング109を介して形成されており、さらに前記シャワーブレート103の外側に同じく低損失誘電体よりなるカバーブレート102が、別のシールリング108を介して設けられている。

【0008】前記シャワープレート103にはその上面 にプラズマガスの通路104が形成されており、前記複数の開口部107の各々は前記プラズマガス通路104

30

に連通するように形成されている。さらに、前記シャワープレート103の内部には、前記処理容器101の外壁に設けられたプラズマガス供給ポート105に連通するプラズマガスの供給通路106が形成されており、前記プラズマガス供給ポート105に供給されたArやKr等のプラズマガスは、前記供給通路106から前記通路104を介して前記開口部107に供給され、前記開口部107から前記処理容器101内部の前記シャワープレート103直下の空間101Bに、実質的に一様な濃度で放出される。

【0009】前記処理容器101上には、さらに前記カバーブレート102の外側に、前記カバーブレート102の外側に、前記カバーブレート102から4~5mm離間して、図1(B)に示す放射面を有するラジアルラインスロットアンテナ110が設けられている。前記ラジアルラインスロットアンテナ110は外部のマイクロ波源(図示せず)に同軸導波管110ムを介して接続されており、前記マイクロ波源からのマイクロ波により、前記空間101Bに放出されたブラズマガスを励起する。前記カバーブレート102とラジアルラインスロットアンテナ110の放射面との間の隙間20は大気により充填されている。

【0010】前記ラジアルラインスロットアンテナ110は、前記同軸導波管110Aの外側導波管に接続された平坦なディスク状のアンテナ本体110Bと、前記アンテナ本体110Bの開口部に形成された、図1(B)に示す多数のスロット110bを形成された放射板110Cとよりなり、前記アンテナ本体110Bと前記放射板110Cとの間には、厚さが一定の誘電体膜よりなる遅相板110Dが挿入されている。

【0011】かかる構成のラジアルラインスロットアンテナ110では、前記同軸導波管110から給電されたマイクロ波は、前記ディスク状のアンテナ本体110Bと放射板110Cとの間を、半径方向に広がりながら進行するが、その際に前記遅相板110Dの作用により波長が圧縮される。そとで、とのようにして半径方向に進行するマイクロ波の波長に対応して前記スロット110aおよび110bを同心円状に、かつ相互に直交するように形成しておくことにより、円偏波を有する平面波を前記放射板110Cに実質的に垂直な方向に放射することができる。

【0012】かかるラジアルラインスロットアンテナ110を使うことにより、前記シャワープレート103直下の空間101Bに均一な高密度プラズマが形成される。このようにして形成された高密度プラズマは電子温度が低く、そのため被処理基板114にダメージが生じることがなく、また処理容器101の器壁のスパッタリングに起因する金属汚染が生じることもない。

【0013】図1のプラズマ処理装置100では、さら ると、かかるシャワーブレートは実用に耐えないことが に前記処理容器101中、前記シャワーブレート103 50 わかる。また、熱伝導率が1.5 W/m・KのAl₂O,

10

と被処理基板 1 1 4 との間に、外部の処理ガス源(図示せず)から前記処理容器 1 0 1 中に形成された処理ガス 通路 1 1 2 を介して処理ガスを供給する多数のノズル 1 3 を形成された導体構造物 1 1 1 が形成されており、前記ノズル 1 1 3 の各々は、供給された処理ガスを、前記導体構造物 1 1 1 と被処理基板 1 1 4 との間の空間 1 0 1 Cに放出する。前記導体構造物 1 1 1 には、前記隣接するノズル 1 1 3 と 1 1 3 との間に、前記空間 1 0 1 Bにおいて形成されたブラズマを前記空間 1 0 1 Bから前記空間 1 0 1 Cに拡散により、効率よく通過させるような大きさの開口部が形成されている。

【0014】そこで、このように前記導体構造物111から前記ノズル113を介して処理ガスを前記空間101Cに放出した場合、放出された処理ガスは前記空間101Bにおいて形成された高密度ブラズマにより励起され、前記被処理基板114上に、一様なブラズマ処理が、効率的かつ高速に、しかも基板および基板上の素子構造を損傷させることなく、また基板を汚染することなく行われる。一方前記ラジアルラインスロットアンテナ110から放射されたマイクロ波は、かかる導体構造物111により阻止され、被処理基板114を損傷させることはない。

[0015]

【発明が解決しようとする課題】ところで、このような ラジアルラインスロットアンテナ 110を使ったブラズ マ処理装置 100では、前記空間 101 Bに形成される ブラズマの密度が 101/cm³のオーダーに達するため、シャワーブレート 103は前記高密度ブラズマを構成する大量のイオンおよび電子に曝されることになり、これらのイオンおよび電子による加熱が生じる。かかる イオンおよび電子に起因する熱フラックスは 1~2 W/cm²にも達する。しかも、前記ブラズマ処理装置 100では処理室 101 への堆積物の付着を抑制するために、処理室 101 の器壁を 150° C程度の温度に保持して運転されることが多いが、このような処理室 101の加熱の結果、誘電体材料よりなる前記シャワーブレート 103 およびカバーブレート 102 中には熱が蓄積してしまい、非常に大きな温度分布が生じてしまう。

[0016] 図2は、前記処理室101の器壁温度を150° Cとし、前記空間101Bにおいて形成された高密度プラズマから熱が1W/cm²のフラックスで前記シャワーブレート103に流入した場合の、前記シャワーブレート103の厚さは25mmとしている。

【0017】図2を参照するに、前記シャワープレート103として熱伝導率が1.4W/m・Kの石英ガラスを使った場合には、シャワープレート中心の温度は600°Cをはるかに超えており、温度差に伴う熱歪を考えると、かかるシャワープレートは実用に耐えないことがわかる。また、熱伝導率が1.5W/m・KのA1,O、

により形成したシャワーブレート、あるいは熱伝導率が30W/m・Kの熱間等方圧加圧法(HIP)により形成したAI、O、シャワーブレートの場合でも、シャワープレート中心部の温度は450°C以上、あるいは300°C以上であり、非常に大きな熱歪が前記シャワープレート103に加わることがわかる。また、このように高い温度では、ブラズマガスとして分解温度の低いガス

を使おうとしても、分解してしまうために使うことがで

きない問題が生じる。

【0018】 これに対し、前記シャワープレート103 としてAINを使った場合には、熱伝導率が160W/m・Kと非常に大きいため、熱が前記シャワープレート103中を半径方向に効率的に散逸し、熱の蓄積によるシャワープレート103中心部の温度上昇がわずかであることがわかる。

[0019] このような理由で、従来より図1のラジアルラインスロットアンテナを使ったプラズマ処理装置100においては前記シャワープレート103 およびカバープレートとしてA1Nが使われていた。

【0020】しかしA1Nは誘電損失の大きい材料であ 20 り、tan &で表す誘電損失の値が3×10-3程度であるため、A1Nを使ってシャワープレート103およびカバープレート102を形成した場合、アンテナ110から放射されるマイクロ波に実質的な損失が生じてしまい、プラズマを効率的に励起することができなくなる。すなわち、図1に示す従来のプラズマ処理装置100では、シャワープレート103およびカバープレート102へのA1Nの使用に伴い、プラズマの励起効率が十分でないという問題があった。このため従来のプラズマ処理装置100では大出力のマイクロ波源が必要で、また 30プラズマの着火が困難である問題が生じていた。

[0021] そこで本発明は、上述の課題を解決した新規で有用なプラズマプロセス装置を提供することを目的とする。

[0022] 本発明のより具体的な課題は、ラジアルラインスロットアンテナを使ってブラズマを励起するブラズマ処理装置において、冷却効率を向上させ、同時にプラズマの励起効率を向上させることにある。

[0023]

【課題を解決するための手段】本発明は上記の課題を、 40 請求項1 に記載したように、外壁により画成され、被処理基板を保持する保持台を備えた処理容器と、前記処理容器に結合された排気系と、前記処理容器上に、前記保持台上の被処理基板に対面するように、前記外壁の一部として設けられ、ブラズマガス通路と前記ブラズマガス通路に連通する複数の開□部とを有し第1の側において前記保持台上の被処理基板と対面するシャワープレートと、前記シャワープレートの前記第1の側に対向する第2の側に設けられたカバープレートとよりなるプラズマガス供給部と、前記処理容器上に、前記プラズマガス供 50

給部に対応して、前記カバープレートに密接するように 設けられたマイクロ波アンテナと、前記マイクロ波アン テナに電気的に結合されたマイクロ波電源とよりなり、 前記マイクロ波アンテナは、前記プラズマガス供給部の カバープレートに接触しマイクロ波の放射面を形成する 第1の外表面と、前記第1の外表面に対向する第2の外 表面とにより画成されたことを特徴とするプラズマ処理 装置により、または請求項2に記載したように、前記マ イクロ波アンテナと前記プラズマガス供給部のカパープ レートとの間の接触面は、圧力調節可能に封止されてい ることを特徴とする請求項 1 記載のマイクロ波プラズマ 処理装置により、または請求項3に記載したように、前 記接触面はシール部材により封止されており、前記接触 面には圧力調整弁が接続されていることを特徴とする請 求項2記載のマイクロ波プラズマ処理装置により、また は請求項4に記載したように、前記マイクロ波アンテナ と前記プラズマガス供給部のカバープレートとの間の接 触面には、伝熱性ガスが封入されることを特徴とする請 求項1~3のうち、いずれか一項記載のマイクロ波プラ ズマ処理装置により、または請求項5に記載したよう に、前記伝熱性ガスはHeよりなることを特徴とする請 求項4記載のマイクロ波プラズマ処理装置により、また は請求項6に記載したように、前記接触面は大気圧より も低い圧力で維持されることを特徴とする請求項2~5 のうち、いずれか一項記載のマイクロ波プラズマ処理装 置により、または請求項7に記載したように、前記接触 面は、約0.8~0.9atmの圧力で維持されること を特徴とする請求項6記載のマイクロ波プラズマ処理装 置により、または請求項8に記載したように、さらに前 記マイクロ波アンテナに設けられた冷却部を備え、前記 冷却部は前記マイクロ波アンテナのうち、前記第2の外 表面上に設けられることを特徴とする請求項1~7のう ち、いずれか一項記載のマイクロ波プラズマ処理装置に より、または請求項9に記載したように、前記冷却部 は、冷却水通路を有することを特徴とする請求項8記載 のマイクロ波プラズマ処理装置により、または請求項 1 0 に記載したように、前記冷却部は空冷冷却機構よりな ることを特徴とする請求項8記載のマイクロ波プラズマ 処理装置により、または請求項11に記載したように、 前記シャワープレートおよび前記カバープレートはA l 。〇。よりなることを特徴とする請求項1~10のう ち いずれか一項記載のマイクロ波プラズマ処理装置に より、または請求項12に記載したように、前記マイク 口波アンテナ中には、Al2Os、SiO2またはSi 。N. よりなる遅波板が設けられたことを特徴とする請 求項1~11のうち、いずれか一項記載のマイクロ波ブ ラズマ処理装置により、または請求項13に記載したよ うに、さらに、前記保持台に接続された髙周波電源を含 むことを特徴とする請求項1~12のうち、いずれか一 項記載のマイクロ波ブラズマ処理装置により、または請

13 求項14に記載したように、外壁により画成され、被処 理基板を保持する保持台を備えた処理容器と、前記処理 容器に結合された排気系と、前記処理容器上に、前記保 持台上の被処理基板に対面するように、前記外壁の一部 として設けられ、プラズマガス通路と前記プラズマガス 通路に連通する複数の開口部とを有し第1の側において 前記保持台上の被処理基板と対面するシャワープレート と、前記シャワープレートの前記第1の側に対向する第 2の側に設けられたカバープレートとよりなるプラズマ ガス供給部と、前記処理容器上に、前記プラズマガス供 10 給部に対応して、前記カバープレートを挟んで反対側に 設けられたマイクロ波アンテナと、前記マイクロ波アン テナに電気的に結合されたマイクロ波電源とよりなり、 前記マイクロ波アンテナと前記プラズマガス供給部のカ バープレートとの間の隙間はシール部材により封止さ れ、前記隙間には伝熱性ガスが封入されることを特徴と するマイクロ波処理装置により、または請求項15に記 載したように、前記伝熱性ガスはHeよりなることを特 徴とする請求項14記載のマイクロ波プラズマ処理装置 により、または請求項16に記載したように、さらに前 記マイクロ波アンテナに設けられた冷却部を備え、前記 冷却部は前記マイクロ波アンテナのうち、前記第2の外 表面上に設けられることを特徴とする請求項14または 15記載のマイクロ波プラズマ処理装置により、または 請求項17に記載したように、さらに、前記保持台に接 続された高周波電源を含むことを特徴とする請求項14 ~16のうち、いずれか一項記載のマイクロ波プラズマ 処理装置により、または請求項18に記載したように、 外壁により画成され、被処理基板を保持する保持台を備 えた処理容器と、前記処理容器に結合された排気系と、 前記処理容器上に、前記保持台上の被処理基板に対面す るように、前記外壁の一部として設けられ、プラズマガ ス通路と前記プラズマガス通路に連通する複数の開口部 とを有し第1の側において前記保持台上の被処理基板と 対面するシャワープレートと、前記シャワープレートの 前記第1の側に対向する第2の側に設けられたカバーブ レートとよりなるプラズマガス供給部と、前記処理容器 上に、前記プラズマガス供給部に対応して、前記カバー プレートに密接するように設けられたマイクロ波アンテ ナと、前記アンテナに電気的に結合されたマイクロ波電 源と、前記シャワープレートと前記保持台上の被処理基 板との間に配設され、前記シャワープレート直下に形成 されたプラズマを前記保持台上の被処理基板の方向へ通 過させる開口部を形成する処理ガス供給部と、前記マイ クロ波アンテナは、前記プラズマガス供給部のカバーブ レートに接触しマイクロ波の放射面を形成する第1の外 表面と、前記第1の外表面に対向する第2の外表面とに より画成されたことを特徴とするマイクロ波プラズマ処 理装置により、または請求項19に記載したように、前 記マイクロ波アンテナと前記プラズマガス供給部のカバ

ープレートとの間の接触面は、圧力調節可能に封止され ていることを特徴とする請求項18記載のマイクロ波ブ ラズマ処理装置により、または請求項20に記載したよ うに、前記接触面はシール部材により封止され、前記接 触面には圧力調整弁が接続されていることを特徴とする 請求項19記載のマイクロ波プラズマ処理装置により、 または請求項21に記載したように、前記マイクロ波ア ンテナと前記プラズマガス供給部のカバープレートとの 間の接触面には、伝熱性ガスが封入されることを特徴と する請求項18~20のうち、いずれか一項記載のマイ クロ波プラズマ処理装置により、または請求項22に記 載したように、前記伝熱性ガスはHeよりなることを特 徴とする請求項21記載のマイクロ波プラズマ処理装置 により、または請求項23に記載したように、前記接触 面は大気圧よりも低い圧力で維持されることを特徴とす る請求項19~22のうち、いずれか―項記載のマイク ロ波プラズマ処理装置により、または請求項24に記載 したように、前記接触面は、約0.8~0.9atmの 圧力で維持されることを特徴とする請求項23記載のマ イクロ波プラズマ処理装置により、または請求項25に 記載したように、さらに前記マイクロ波アンテナに設け られた冷却部を備え、前記冷却部は前記マイクロ波アン テナのうち、前記第2の外表面上に設けられたことを特 徴とする請求項18~24のうち、いずれか一項記載の マイクロ波プラズマ処理装置により、または請求項26 に記載したように、前記冷却部は、冷却水通路を有する ことを特徴とする請求項25記載のマイクロ波プラズマ 処理装置により、または請求項27に記載したように、 前記冷却部は空冷冷却機構よりなることを特徴とする請 求項25記載のマイクロ波プラズマ処理装置により、ま たは請求項28に記載したように、前記シャワープレー トおよび前記カバープレートはAl2O。よりなること を特徴とする請求項18~27のうち、いずれか一項記 載のマイクロ波プラズマ処理装置により、または請求項 29に記載したように、前記マイクロ波アンテナはA1 。O。、SiO。またはSi。N。よりなる遅波板を含 むことを特徴とする請求項18~28のうち、いずれか 一項記載のマイクロ波プラズマ処理装置により、または 請求項30に記載したように、さらに、前記保持台に接 続された髙周波電源を含むことを特徴とする請求項18 ~29のうち、いずれか一項記載のマイクロ波プラズマ 処理装置により、または請求項31に記載したように、 外壁により画成され、被処理基板を保持する保持台を備 えた処理容器と、前記処理容器に結合された排気系と、 前記処理容器上に、前記保持台上の被処理基板に対面す るように、前記外壁の―部として設けられ、プラズマガ ス通路と前記プラズマガス通路に連通する複数の開口部 とを有し第1の側において前記保持台上の被処理基板と 対面するシャワープレートと、前記シャワープレートの 前記第1の側に対向する第2の側に設けられたカバーブ

レートとよりなるプラズマガス供給部と、前記処理容器 上に、前記プラズマガス供給部に対応して、前記カバー プレートを挟んで反対側に設けられたマイクロ波アンテ ナと、前記マイクロ波アンテナに電気的に結合されたマ イクロ波電源と、前記シャワープレートと前記保持台上 の被処理基板との間に配設され、前記シャワープレート 直下に形成されたプラズマを前記保持台上の被処理基板 の方向へ通過させる開口部を形成する処理ガス供給部と よりなり、前記マイクロ波アンテナと前記プラズマガス 供給部のカバープレートとの間の隙間はシール部材によ り封止され、前記隙間には伝熱性ガスが封入されること を特徴とするマイクロ波処理装置により、または請求項 32に記載したように、前記伝熱性ガスはHeよりなる ことを特徴とする請求項31記載のマイクロ波プラズマ 処理装置により、または請求項33に記載したように、 さらに前記マイクロ波アンテナに設けられた冷却部を備 え、前記冷却部は前記マイクロ波アンテナのうち、前記 第2の外表面上に設けられることを特徴とする請求項3 1または32記載のマイクロ波プラズマ処理装置によ り、または請求項34に記載したように、さらに、前記 20 保持台に接続された髙周波電源を含むことを特徴とする 請求項31~33のうち、いずれか一項記載のマイクロ 波プラズマ処理装置により、または請求項35に記載し たように、外壁により画成され、被処理基板を保持する 保持台を備えた処理容器と、前記処理容器に結合された 排気系と、前記処理容器の外壁の一部に、前記保持台上 の被処理基板に対面するように形成されたマイクロ波透 過窓と、前記処理容器中にプラズマガスを供給するプラ ズマガス導入部と、前記処理容器の外側において、前記 マイクロ波透過窓と結合されたマイクロ波アンテナと、 前記マイクロ波アンテナに電気的に結合されたマイクロ 波電源とよりなり、前記マイクロ波アンテナはマイクロ 波放射面を有し、前記マイクロ波透過窓上に、前記マイ クロ波放射面が接触するように設けられていることを特 徴とするプラズマ処理装置により、または請求項36に 記載したように、前記マイクロ波放射面とマイクロ波透 過窓との間の接触面は、圧力調節可能に封止されている ことを特徴とする請求項35記載のプラズマ処理装置に より、または請求項37に記載したように、前記マイク 口波放射面とマイクロ波透過窓との接触面はシール部材 により封止され、さらに前記処理室には、前記マイクロ 波放射面とマイクロ波透過窓との間の接触面を圧力調節 可能な圧力調節弁が設けられていることを特徴とする請 求項35または36記載のプラズマ処理装置により、ま たは請求項38に記載したように、前記マイクロ波放射 面とマイクロ波透過窓との間の接触面には、伝熱性ガス が封入されていることを特徴とする請求項35~37の うち、いずれか一項記載のプラズマ処理装置により、ま たは請求項39に記載したように、前記伝熱性ガスは、 Heよりなることを特徴とする請求項38記載のプラズ 50

マ処理装置により、または請求項40に記載したよう に、前記接触面は大気圧よりも低い圧力で維持されると とを特徴とする請求項36~39のうち、いずれか一項 記載のマイクロ波プラズマ処理装置により、または請求 項41に記載したように、前記接触面は、0.8~0. gatmの圧力で維持されることを特徴とする請求項4 0記載のプラズマ処理装置により、または請求項42に 記載したように、さらに前記マイクロ波アンテナに設け られた冷却部を備え、前記冷却部は前記マイクロ波アン テナのうち、前記マイクロ波放射面に対向する表面上に 設けられたことを特徴とする請求項35~41のうち、 いずれか一項記載のマイクロ波プラズマ処理装置によ り、または請求項43に記載したように、前記冷却部 は、冷却水通路を有することを特徴とする請求項42記 載のマイクロ波ブラズマ処理装置により、または請求項 44 に記載したように、前記冷却部は空冷冷却機構より なることを特徴とする請求項42記載のマイクロ波プラ ズマ処理装置により、または請求項45に記載したよう に、外壁により画成され、被処理基板を保持する保持台 を備えた処理容器と、前記処理容器に結合された排気系 と、前記処理容器の外壁の一部に、前記保持台上の被処 理基板に対面するように形成されたマイクロ波透過窓 と、前記処理容器中にプラズマガスを供給するプラズマ ガス導入部と、前記処理容器の外側において、前記マイ クロ波透過窓と結合されたマイクロ波アンテナと、前記 マイクロ波アンテナに電気的に結合されたマイクロ波電 源とよりなり、前記マイクロ波アンテナのマイクロ波放 射面とマイクロ波透過窓との間の隙間はシール部材によ り封止され、前記隙間には伝熱性ガスが封入されること を特徴とするプラズマ処理装置により、または請求項4 6 に記載したように、前記伝熱性ガスは、Heよりなる ことを特徴とする請求項45記載のプラズマ処理装置に より、または請求項47に記載したように、さらに前記 マイクロ波アンテナに設けられた冷却部を備え、前記冷 却部は前記マイクロ波アンテナのうち、前記第2の外表 面上に設けられることを特徴とする請求項45または4 6記載のマイクロ波プラズマ処理装置により、または請 求項48に記載したように、外壁により画成され、被処 理基板を保持する保持台を備えた処理容器と、前記処理 容器に結合された排気系と、前記処理容器の外壁の一部 に、前記保持台上の被処理基板に対面するように形成さ れたマイクロ波透過窓と、前記処理容器中にプラズマガ スを供給するプラズマガス導入部と、前記処理容器の外 側において、前記マイクロ波透過窓と結合されたマイク 口波アンテナと、前記マイクロ波アンテナに電気的に結 合されたマイクロ波電源と、前記マイクロ波透過窓と前 記保持台上の被処理基板との間に配設され、前記マイク 口波透過窓近傍に形成されたプラズマを前記保持台上の 被処理基板の方向へ通過させる開口部を形成する処理ガ ス供給部とよりなり、前記マイクロ波アンテナはマイク

17

口波放射面を有し、前記マイクロ波透過窓上に、前記マ イクロ波放射面が接触するように設けられていることを 特徴とするブラズマ処理装置により、または請求項49 に記載したように、前記マイクロ波放射面とマイクロ波 透過窓との間の接触面は、圧力調節可能に封止されてい ることを特徴とする請求項48記載のプラズマ処理装置 により、または請求項50に記載したように、前記マイ クロ波放射面とマイクロ波透過窓との接触面はシール部 材により封止され、さらに前記処理室には、前記マイク 口波放射面とマイクロ波透過窓との間の接触面を圧力調 10 節可能な圧力調節弁が設けられていることを特徴とする 請求項48または49記載のプラズマ処理装置により、 または請求項51に記載したように、前記マイクロ波放 射面とマイクロ波透過窓との間の接触面には、伝熱性ガ スが封入されていることを特徴とする請求項48~50 のうち、いずれか一項記載のプラズマ処理装置により、 または請求項52に記載したように、前記伝熱性ガス は、Heよりなることを特徴とする請求項51記載のプ ラズマ処理装置により、または請求項53に記載したよ うに、前記接触面は大気圧よりも低い圧力で維持される ことを特徴とする請求項49~52のうち、いずれか一 項記載のマイクロ波プラズマ処理装置により、または請 求項54に記載したように、前記接触面は、0.8~ 0. 9atmの圧力で維持されることを特徴とする請求 項53記載のプラズマ処理装置により、または請求項5 5に記載したように、さらに前記マイクロ波アンテナに 設けられた冷却部を備え、前記冷却部は前記マイクロ波 アンテナのうち、前記マイクロ波放射面に対向する表面 上に設けられたことを特徴とする請求項48~54のう ち、いずれか一項記載のマイクロ波プラズマ処理装置に より、または請求項56に記載したように、前記冷却部 は、冷却水通路を有することを特徴とする請求項55記 載のマイクロ波ブラズマ処理装置により、または請求項 57 に記載したように、前記冷却部は空冷冷却機構より なることを特徴とする請求項55記載のマイクロ波プラ ズマ処理装置により、または請求項58に記載したよう に、さらに前記保持台に電気的に結合された高周波電源 を含むことを特徴とする請求項48~57のうち、いず れか一項記載のプラズマ処理装置により、または請求項 59に記載したように、外壁により画成され、被処理基 板を保持する保持台を備えた処理容器と、前記処理容器 に結合された排気系と、前記処理容器の外壁の一部に、 前記保持台上の被処理基板に対面するように形成された マイクロ波透過窓と、前記処理容器中にブラズマガスを 供給するプラズマガス導入部と、前記処理容器の外側に おいて、前記マイクロ波透過窓と結合されたマイクロ波 アンテナと、前記マイクロ波アンテナに電気的に結合さ れたマイクロ波電源と、前記マイクロ波透過窓と前記保 持台上の被処理基板との間に配設され、前記マイクロ波 透過窓近傍に形成されたプラズマを前記保持台上の被処

理基板の方向へ通過させる開口部を形成する処理ガス供 給部とよりなり、前記マイクロ波アンテナのマイクロ波 放射面とマイクロ波透過窓との間の隙間はシール部材に より封止され、前記隙間には伝熱性ガスが封入されると とを特徴とするブラズマ処理装置により、または請求項 60に記載したように、前記伝熱性ガスは、Heよりな ることを特徴とする請求項59記載のプラズマ処理装置 により、または請求項61に記載したように、さらに前 記マイクロ波アンテナに設けられた冷却部を備え、前記 冷却部は前記マイクロ波アンテナのうち、前記第2の外 表面上に設けられることを特徴とする請求項59または 60記載のマイクロ波ブラズマ処理装置により、または 請求項62に記載したように、さらに前記保持台に電気 的に結合された髙周波電源を含むことを特徴とする請求 項59~61のうち、いずれか一項記載のプラズマ処理 装置により、解決する。[作用]本発明によれば、例え ばラジアルラインスロットアンテナなどのマイクロ波ア ンテナをシャワープレートとカバープレートとよりなり マイクロ波透過窓としても作用するプラズマガス供給部 に密着させることにより、前記シャワープレートおよび カバープレートを、厚さ方向への熱伝導により冷却する ことが可能になり、マイクロ波プラズマ処理装置の冷却 効率が大きく向上する。かかる冷却効率の向上の結果、 前記シャワーブレートおよびカバープレートへの熱の蓄 積が実質的に軽減され、その結果シャワープレートおよ びカバープレートとして誘電損失の小さいA12 〇3等 の材料を使っても、シャワープレートの温度が過大に上 昇することがなくなる。すなわち、本発明はラジアルラ インスロットアンテナを使ったマイクロ波ブラズマ処理 装置において、シャワープレートおよびカバーブレート としてマイクロ波透過窓に適した誘電損失の小さい材料 を使うことにより、髙い冷却効率の要求と高いプラズマ 励起効率の要求とを両立させることができる。

【0024】前記マイクロ波アンテナと前記プラズマガ ス供給部のカバープレートとの間には、前記スロット板 中のスロットに対応して、また誘電体であるカバーブレ ートの表面に存在する微細な凹凸の存在などの理由によ り隙間が生じることがあるが、本発明ではかかる隙間に 伝熱性ガスを封入することにより、かかる隙間における 熱輸送を促進することができ、局所的な過熱等の問題を 回避することができる。すなわち、本発明は、前記マイ クロ波アンテナとマイクロ波透過窓を構成するカバーブ レートとが密接していない構成においても、有効であ る。その際、前記伝熱性ガスを大気圧よりも低い圧力で 封入することにより、前記マイクロ波アンテナを前記プ ラズマガス供給部に、大気圧を使って確実に押圧すると とが可能で、その結果前記マイクロ波アンテナを前記プ ラズマガス供給部に、確実に密接させることが可能にな る。前記伝熱性ガスとしては、さらに前記スロット板中 50 のスロット部における放電を効果的に抑止できることか

ち、イオン化エネルギが大きいHeを使うのが好まし い。前記伝熱性ガスとしてHeを使う場合には、約0. 8 a t mの圧力で封入するのが好ましい。

【0025】さらに本発明のマイクロ波プラズマ処理装 置は、前記シャワープレートと前記保持台上の被処理基 板との間に、前記シャワープレート直下に形成されたプ ラズマを前記保持台上の被処理基板の方向へ通過させる 開□部を形成する処理ガス供給部を設けるのが好まし い。かかる処理ガス供給部より、前記プラズマガスとは 別の処理ガスを供給することにより、前記被処理基板表 10 面において均一なブラズマCVDプロセスを大きなプロ セス速度で効率的に実行することが可能になる。さらに 前記保持台に電気的に結合された高周波電源を設け、か かる髙周波電源を駆動し、同時に前記処理ガス供給部よ りエッチングガスを供給することにより、プラズマエッ チングを行うことが可能になる。

【0026】本発明において、処理室中にブラズマガス を導入するのに必ずしも前記シャワープレートを使う必 要はなく、処理室の外壁の一部に、処理室内の被処理基 板に対面するようにマイクロ波透過窓を形成し、これに 20 めに丸みが形成されている。 マイクロ波アンテナを密接して結合させてもよい。すな わち、かかる構成においても、前記マイクロ波透過窓に 励起プラズマから入射する熱を、マイクロ波アンテナに より、効率的に取り除くことが可能になる。

[0027]

【発明の実施の形態】[第1実施例]図3(A),

(B)は、本発明の第1実施例によるマイクロ波プラズ マ処理装置10の構成を示す。

【0028】図3(A)を参照するに、前記マイクロ波 プラズマ処理装置10は処理容器11と、前記処理容器 11内に設けられ、被処理基板12を静電チャックによ り保持する好ましくは熱間等方圧加圧法(HIP)によ り形成されたAlNもしくはAl,O,よりなる保持台l 3とを含み、前記処理容器11内には前記保持台13を 囲む空間11Aに等間隔に、すなわち前記保持台13上 の被処理基板12に対して略軸対称な関係で少なくとも 二箇所、好ましくは三箇所以上に排気ポート 1 1 a が形 成されている。前記処理容器11は、かかる排気ポート 1 1 a を介して後ほど説明する不等ピッチ不等傾角スク リューポンプにより、排気・減圧される。

【0029】前記処理容器11は好ましくはA1を含有 するオーステナイトステンレス鋼よりなり、内壁面には 酸化処理により酸化アルミニウムよりなる保護膜が形成 されている。また前記処理容器11の外壁のうち前記被 処理基板 1 2 に対応する部分には、HIP法により形成 された緻密なA1,O,よりなり多数のノズル開口部14 Aを形成されたディスク状のシャワープレート14が、 前記外壁の一部として形成される。かかるHIP法によ り形成されたA1,O,シャワープレート14はY,O,を 下で実質的に気孔やピンホールを含んでおらず、30₩ /m·Kに達する、AlNには及ばないものの、セラミ ックとしては非常に大きな熱伝導率を有する。

【0030】前記シャワープレート14は前記処理容器 11上にシールリング11sを介して装着され、さらに 前記シャワープレート14上には同様なHIP処理によ り形成された緻密なA 1, O,よりなるカバープレート 1 5が、シールリング11tを介して設けられている。前 記シャワープレート14の前記カバープレート15と接 する側には前記ノズル開口部14Aの各々に連通しプラ ズマガス流路となる凹部14Bが形成されており、前記 凹部14Bは前記シャワープレート14の内部に形成さ れ、前記処理容器11の外壁に形成されたプラズマガス 入口11pに連通する別のプラズマガス流路14Cに連 通している。

【0031】前記シャワープレート14は前記処理容器 11の内壁に形成された張り出し部11bにより保持さ れており、前記張り出し部111mのうち、前記シャワー プレート14を保持する部分には異常放電を抑制するた

【0032】そとで、前記プラズマガス入口11pに供 給されたArやKr等のプラズマガスは前記シャワープ レート14内部の流路14Cおよび14Bを順次通過し た後、前記開口部14Aを介して前記シャワープレート 14直下の空間11B中に一様に供給される。

【0033】前記カバープレート15上には、前記カバ ープレート15に密接し図3(B)に示す多数のスロッ ト16a、16bを形成されたディスク状のスロット板 16と、前記スロット板16を保持するディスク状のア ンテナ本体17と、前記スロット板16と前記アンテナ 本体17との間に挟持されたA1,0,、Si0,あるい はSi,N.の低損失誘電体材料よりなる遅相板18とに より構成されたラジアルラインスロットアンテナ20が 設けられている。前記ラジアルスロットラインアンテナ 20は前記処理容器11上にシールリング11uを介し て装着されており、前記ラジアルラインスロットアンテ ナ20には同軸導波管21を介して外部のマイクロ波源 (図示せず) より周波数が2. 45GHzあるいは8. 3GHzのマイクロ波が供給される。供給されたマイク 口波は前記スロット板16上のスロット16a, 16b から前記カバープレート15およびシャワープレート1 4を介して前記処理容器11中に放射され、前記シャワ ープレート14直下の空間11Bにおいて、前記開口部 **14Aから供給されたブラズマガス中にブラズマを励起** する。その際、前記カバープレート15およびシャワー プレート14はAl,O,により形成されており、効率的 なマイクロ波透過窓として作用する。その際、前記プラ ズマガス流路14A~14Cにおいてプラズマが励起さ れるのを回避するため、前記プラズマガスは、前記流路 焼結助剤として使って形成され、気孔率が0.03%以 50 14A~14Cにおいて約6666Pa~13332P

a (約50~100Torr) の圧力に保持される。 【0034】前記ラジアルラインスロットアンテナ20 と前記カバープレート15との密着性を向上させるた め、本実施例のマイクロ波プラズマ処理装置10では前 記スロット板16に係合する前記処理容器11の上面の 一部にリング状の溝11gが形成されており、かかる溝 11gを、これに連通した排気ポート11Gを介して排 気することにより、前記スロット板16とカバープレー ト15との間に形成された隙間を減圧し、大気圧によ り、前記ラジアルラインスロットアンテナ20を前記カ バープレート15にしっかりと押し付けることが可能に なる。かかる隙間には、前記スロット板16に形成され たスロット16a、16bが含まれるが、それ以外にも 様々な理由により隙間が形成されることがある。かかる 隙間は、前記ラジアルラインスロットアンテナ20と処 理容器11との間のシールリング11 u により封止され ている。

【0035】さらに前記排気ポート11Gおよび溝15 gを介して前記スロット板16と前記カバープレート1 5 との間の隙間に分子量の小さい不活性気体を充填する ことにより、前記カバープレート15から前記スロット 板16への熱の輸送を促進することができる。かかる不 活性気体としては、熱伝導率が大きくしかもイオン化エ ネルギの高いHeを使うのが好ましい。前記隙間にHe を充填する場合には、0.8気圧程度の圧力に設定する のが好ましい。図3の構成では、前記溝15gの排気お よび溝15gへの不活性気体の充填のため、前記排気ボ ート11Gにバルブ11Vが接続されている。

【0036】前記同軸導波管21Aのうち、外側の導波 管21Aは前記ディスク状のアンテナ本体17に接続さ れ、中心導体21Bは、前記遅波板18に形成された開 □部を介して前記スロット板16に接続されている。そ とで前記同軸導波管21Aに供給されたマイクロ波は、 前記アンテナ本体17とスロット板16との間を径方向 に進行しながら、前記スロット16a, 16bより放射 される。

【0037】図3(B)は前記スロット板16上に形成 されたスロット16a,16bを示す。

【0038】図3(B)を参照するに、前記スロット1 6 a は同心円状に配列されており、各々のスロット16 aに対応して、これに直行するスロット16bが同じく 同心円状に形成されている。前記スロット16a, 16 bは、前記スロット板16の半径方向に、前記遅相板1 8により圧縮されたマイクロ波の波長に対応した間隔で 形成されており、その結果マイクロ波は前記スロット板 16から略平面波となって放射される。その際、前記ス ロット16aおよび16bを相互の直交する関係で形成 しているため、このようにして放射されたマイクロ波 は、二つの直交する偏波成分を含む円偏波を形成する。

22

では、前記アンテナ本体17上に、冷却水通路19Aを 形成された冷却ブロック19が形成されており、前記冷 却ブロック19を前記冷却水通路19A中の冷却水によ り冷却することにより、前記シャワープレート14に蓄 積された熱を、前記ラジアルラインスロットアンテナ2 0を介して吸収する。前記冷却水通路19Aは前記冷却 ブロック19上においてスパイラル状に形成されてお り、好ましくはH,ガスをパブリングすることで溶存酸 素を排除して且つ酸化還元電位を制御した冷却水が通さ 10 れる。

【0040】また、図3(A)のマイクロ波プラズマ処 理装置10では、前記処理容器11中、前記シャワープ レート14と前記保持台13上の被処理基板12との間 に、前記処理容器11の外壁に設けられた処理ガス注入 □11 гから処理ガスを供給されてれを多数の処理ガス ノズル開口部31B(図4参照)から放出する格子状の 処理ガス通路31Aを有する処理ガス供給構造31が設 けられ、前記処理ガス供給構造31と前記被処理基板1 2との間の空間110において、所望の均一な基板処理 がなされる。かかる基板処理には、ブラズマ酸化処理、 プラズマ窒化処理、プラズマ酸窒化処理、プラズマCV D処理等が含まれる。また、前記処理ガス供給構造31 から前記空間11CにC↓F。、C。F。またはC↓F 。などの解離しやすいフルオロカーボンガスや、F系あ るいはC1系等のエッチングガスを供給し、前記保持台 13に高周波電源13Aから高周波電圧を印加すること により、前記被処理基板12に対して反応性イオンエッ チングを行うことが可能である。

【0041】本実施例によるマイクロ波プラズマ処理装 置10では、前記処理容器11の外壁は150°C程度 の温度に加熱しておくことにより、処理容器内壁への反 応副生成物等の付着が回避され、一日に一回程度のドラ イクリーニング行うことで、定常的に、安定して運転す ることが可能である。

【0042】図4は、図3(A)の処理ガス供給構造3 1の構成を示す底面図である。

【0043】図4を参照するに、前記処理ガス供給構造 31は例えばMgを含んだAl合金やAl添加ステンレ ススチール等の導電体より構成されており、前記格子状 処理ガス通路31Aは前記処理ガス注入口11rに処理 ガス供給ポート31Rにおいて接続され、下面形成され た多数の処理ガスノズル開口部31Bから処理ガスを前 記空間11Cに均一に放出する。また、前記処理ガス供 給構造31には、隣接する処理ガス通路31Aの間にプ ラズマやプラズマ中に含まれる処理ガスを通過させる開 口部31Cを形成されている。前記処理ガス供給構造3 l をMg含有Al合金により形成する場合には、表面に 弗化物膜を形成しておくのが好ましい。また前記処理ガ ス供給構造31をA1添加ステンレススチールにより形 【0039】さらに図3(A)のプラズマ処理装置1050 成する場合には、表面に酸化アルミニウムの不動態膜を

形成しておくのが望ましい。本発明によるプラズマ処理 装置10では、励起される励起されるプラズマ中の電子 温度が低いためプラズマの入射エネルギが小さく、かか る処理ガス供給構造31がスパッタリングされて被処理 基板12に金属汚染が生じる問題が回避される。前記処 理ガス供給構造31は、アルミナ等のセラミックスによ り形成することも可能である。

23

【0044】前記格子状処理ガス通路31Aおよび処理ガスノズル開口部31Bは図4に破線で示した被処理基板12よりもやや大きい領域をカバーするように設けら 10れている。かかる処理ガス供給構造31を前記シャワープレート14と被処理基板12との間に設けることにより、前記処理ガスをブラズマ励起し、かかるプラズマ励起された処理ガスにより、均一に処理することが可能になる。

【0045】前記処理ガス供給構造31を金属等の導体により形成する場合には、前記格子状処理ガス通路31 A相互の間隔を前記マイクロ波の波長よりも短く設定することにより、前記処理ガス供給構造31はマイクロ波の短絡面を形成する。この場合にはブラズマのマイクロ 20波励起は前記空間11B中においてのみ生じ、前記被処理基板12の表面を含む空間11Cにおいては前記励起空間11Bから拡散してきたブラズマにより、処理ガスが活性化される。また、ブラズマ着火時に前記被処理基板12が直接マイクロ波に曝されるのを防ぐことが出来るので、マイクロ波による基板の損傷も防ぐことが出来る。

【0046】本実施例によるマイクロ波プラズマ処理装置10では、処理ガス供給構造31を使うことにより処理ガスの供給が一様に制御されるため、処理ガスの被処理基板12表面における過剰解離の問題を解消することができ、被処理基板12の表面にアスペクト比の大きい構造が形成されている場合でも、所望の基板処理を、かかる高アスペクト構造の奥にまで実施することが可能である。すなわち、マイクロ波プラズマ処理装置10は、設計ルールの異なる多数の世代の半導体装置の製造に有効である。

【0047】図5は図3(A)のプラズマ処理装置10のうち、前記シャワープレート14、カバープレート15、およびラジアルラインスロットアンテナ20を含む 40部分の構成を示す図である。

【0048】図5を参照するに、前記シャワープレート 14の下面と前記処理ガス供給構造31との間隔は、前記シャワープレート14直下の領域において効率的なプラズマ励起を実現するためには、マイクロ波の短絡面として作用する前記処理ガス供給構造31と前記シャワープレート14の下面との間に形成される定在波の腹が前記シャワープレート14直下の領域に位置するように、マイクロ波波長の1/4の整数倍になるように設定するのが好ましい。

【0049】一方、前記スロット16a、16bにおける放電を回避するためには、前記ラジアルラインスロットアンテナ20から放射されるマイクロ波の節が前記スロット16a、16bに位置するのが好ましく、また前記シャワーノズル開口部14A内における放電を回避するには前記シャワープレート14の下面にも節が形成されるのが好ましい。このような理由で、前記シャワープレート14とカバープレート15とを合わせた厚さは供給されるマイクロ波の波長の1/2に設定するのが好ましい。

【0050】特に、前記シャワープレート14およびカバープレート15の厚さをマイクロ波波長の1/4に設定しておくと、前記シャワープレート14とカバープレート15との界面近傍にマイクロ波の節を位置させることができ、かかる界面に沿って形成されたプラズマガス通路14B中における放電を効果的に抑制することができる。

【0051】図6は、図3(A)に示す同軸導波管21 に接続されるマイクロ波源の概略的構成を示す。

[0052]図6を参照するに、前記同軸導波管は、2.45GHzあるいは8.3GHzで発振するマグネトロン25Aを有する発振部25から延在する導波管の端部に、前記発振部25から順にアイソレータ24,パワーモニタ23およびチューナ22を介して接続されており、前記発振器25で形成されたマイクロ波を前記ラジアルラインスロットアンテナ20に供給すると同時に、プラズマ処理装置10中に形成された高密度ブラズマから反射したマイクロ波を、前記チューナ22においてインピーダンス調整を行うことにより、前記ラジアルラインスロットアンテナ20へと戻している。また、前記アイソレータ24は方向性を有する要素で、前記発振部25中のマグネトロン25Aを反射波から保護するように作用する。

【0053】本実施例によるマイクロ波ブラズマ処理装置10では、プラズマに起因する熱フラックスに曝されるシャワーブレート14と冷却部との距離が、図1

(A), (B) に示す従来のマイクロ波プラズマ処理装置に比べて大幅に短縮されており、その結果、誘電損失の大きいA1Nの代わりにA1、O,のような、マイクロ波透過窓として好適な、誘電損失は小さいが熱伝導率も小さい材料をシャワープレートおよびカバープレートに使うことが可能になり、シャワープレートの昇温を抑制しつつ、同時にプラズマ処理の効率、従って処理速度を向上させることができる。

【0054】また本実施例によるマイクロ波プラズマ処理装置10では前記シャワープレート14とこれに対向する被処理基板12との間の間隔が狭いため、前記空間11Cで基板処理反応の結果生じた反応生成物を含むガスは、前記外周部の空間11Aへと流れる安定な流れを50形成し、その結果前記反応生成物は前記空間11Cから

速やかに除去される。その際、前記処理容器11の外壁を150°C程度の温度に保持しておくことにより、前記反応生成物の処理容器11内壁への付着を実質的に完全に除去することが可能になり、前記処理装置10は次の処理を速やかに行うことが可能になる。

25

【0055】なお、本実施例において、前記マイクロ波アンテナ20は必ずしもラジアルラインスロットアンテナに限定されるものではなく、例えば図7の変形例に示すように、ホーン型のマイクロ波アンテナ20Bを使うことも可能である。特に前記被処理基板12が大径の基10板である場合には、図8の変形例に示すように、前記処理容器11上に複数のホーンアンテナ20Bを配列することにより、プラズマ形成の一様性を確保しつつ、前記カバーブレート15およびシャワープレート14を、前記ホーンアンテナ20Bを介して冷却することが可能になる。このために、前記ホーンアンテナ20B上に図7あるいは8に示すように冷却機構20bを設けることも可能である。

【0056】さらに、図9の変形例に示すように、前記 冷却部19,19Aの代わりに空冷冷却機構19Bを使 20 うことも可能である。

[第2実施例]図10は、本発明の第2実施例によるプラズマ処理装置10Aの構成を示す。ただし図1中、先に説明した部分には同一の参照符号を付し、説明を省略する。

【0057】図2を参照するに、プラズマ処理装置10Aは図3(A),(B)のプラズマ処理装置10と類似した構成を有するが、前記シャワープレート14が撤去されており、前記ガス導入ポート11pから延在するガス導入口11Pが前記処理容器11中の空間11B中に30延在する。

【0058】かかる構成においても、前記ガス導入口11Pから導入されたプラズマガスを前記ラジアルラインスロットアンテナ20から供給されるマイクロ波で励起することにより、前記空間11B中において高密度プラズマを形成することが可能である。

【0059】このようにして形成された高密度プラズマは、シャワープレート14を使った場合に得られる高密度プラズマよりは均一性に劣るが、プラズマ処理装置10Aの構成は先のプラズマ処理装置10よりも実質的に簡素化される。本実施例においても、前記カバープレート15に入射する熱流は、前記ラジアルラインスロットアンテナ20を介して冷却部17により効率的に吸収される。

【0060】なお、図7のプラズマ処理装置10Aにおいては、可能な限り均一なプラズマ形成を実現するために、前記ガス導入口11Pを複数箇所、前記被処理基板に対して対称的に設けるのが好ましい。

[第3実施例] 図11は、本発明の第2実施例によるマ 7 により真空トランスファ室401から遮断されてい イクロ波プラズマ処理装置10Bの構成を示す。ただし 50 る。一方、前記昇降ステージ418が下降した状態で

図11中、先に説明した部分には同一の参照符号を付し、説明を省略する。

【0061】図11を参照するに、本実施例のマイクロ波プラズマ処理装置10Bは先の実施例のマイクロ波プラズマ装置10と類似した構成を有するが、本実施例のマイクロ波プラズマ処理装置10Bでは前記処理ガス供給構造31が除去されている。また、前記処理容器11の張り出し部11bは、下面にも丸みが形成されており、放電を回避している。

[0062]かかる構成のプラズマ処理装置10Bでは、前記シャワープレート14直下に形成されるプラズマがマイクロ波を反射し、その結果、被処理基板12の表面にまでマイクロ波が到達したり、かかる表面近傍の領域においてプラズマが励起されるような問題は生じない。また、プラズマ着火時に一時的に処理容器内の圧力を高く、例えば133Pa(約1Torr)に設定した状態でマイクロ波を照射し、プラズマの着火を確実にすることで、プラズマ着火時の被処理基板へのマイクロ波の照射による損傷を防ぐことが出来る。プラズマが着火した後は、処理容器内の圧力は速やかにプロセス圧力、例えば13.3Pa(約0.1Torr)へと調節される

[0063]前記プラズマ処理装置10Bでは、処理ガス供給機構30を除去しているため、処理ガスは前記プラズマガス供給ポート11pからプラズマガスとともに、供給する必要があるが、かかる構成により、被処理基板12の表面に酸化処理、窒化処理あるいは酸窒化処理等の処理を行うことが可能である。

[第4実施例] 図12は、図3(A)、(B)のマイクロ波プラズマ処理装置10を含む本発明の第4実施例による半導体製造装置40の全体構成を示す断面図である。

[0064]図12を参照するに、半導体製造装置40は搬送アーム415を備えたロボット405が設けられた真空トランスファ室401を含み、前記マイクロ波プラズマ処理装置11は、かかる真空トランスファ室401の上面に形成されている。その際、前記保持台13は、ベローズ410で囲まれた昇降シリンダ406により昇降自在に形成されている。前記保持台13が下がりきった状態で被処理基板12が前記搬送アーム415により着脱され、上がりきった状態で前記真空トランスファ室401からシール410Aにより遮断され、所望の基板処理が行われる。

【0065】また前記真空トランスファ室401上にはその上面の別の個所に、被処理基板のスタック404を保持する昇降ステージ418を備えたロードロック室402は前記昇降ステージ418が上がりきった状態でシール417により真空トランスファ室401から遮断されている。一方 前記昇降ステージ418が下降した状態で

P, として使われる不等ピッチ不等傾角スクリューポン プ(GLSP)60の構成を示す。

28

は、前記被処理基板スタック404は真空トランスファ 室401中に下降し、前記搬送アーム415が前記被処 理基板スタック404から基板をピックアップし、ある いはこれに処理済みの基板を戻す。

27

【0066】かかる構成の半導体製造装置40ではマイ クロ波プラズマ処理装置10への被処理基板の出し入れ が側壁面を介さず上下方向になされるため、処理容器 1 1内においてプラズマが軸対称に形成され、また処理容 器の排気も軸対称に配設された複数の排気ポートから複 数のポンプにより実行されるため、均一なプラズマ処理 10 ロータ62A,62Bは、モータ64により、歯車63 が保証される。

【0067】図13は前記処理ユニットAの排気系の構 成を示す。

【0068】図13を参照するに、前記処理ユニットA においては処理容器 1 1 の各々の排気ポート 1 1 a はダ クトD,に接続され、前記ダクトD,に設けられた、各々 図14(A),(B)に示す構成を有するネジ溝分子ポ ンプP、P、により排気される。前記ネジ溝分子ポンプ P1, P1の排気側は、前記半導体製造装置40中の他の 処理ユニットB, Cと共通に設けられている排気ライン 20 D, に接続され、さらに前記排気ラインD, は中間ブース ターポンプP,を介して、他の同様な半導体製造装置と 共通に接続されている排気ラインD,に接続される。

【0069】図14(A)は、前記ネジ溝分子ポンプP 1, P.の構成を示す。

【0070】図14(A)を参照するに、ネジ溝分子ポ ンプは円筒形状の本体51を有し、前記本体51の一端 にポンプ入口が、また前記本体51の底面近傍の側壁面 上にはポンプ出口が形成されている。本体51中には図 14 (B) に示すロータ52が設けられており、前記ロ ータ52上には不等ピッチ不等傾角スクリュー52Aが 形成されている。不等ピッチ不等傾角スクリュー52A は、ポンプ入口側でピッチが大きく出口側に向ってピッ チが減少する構成を有しており、またこれに応じてスク リューの傾角も入口側から出口側に向って徐々に減少し ている。またポンプ室の体積も、入口側から出口側に向 って徐々に減少している。

【0071】図14(A)のネジ溝分子ポンプはさらに 前記ロータ52内に配設されたモータ53と、前記ロー タ52の角位置を検出する角位置検出器54と、前記角 40 付置検出器54に協働するマグネット55とを含んでお り、電磁石機構56により、前記ロータ52が出口側に 付勢される。

[0072] かかるネジ溝分子ポンプは簡単な構成を有 し、大気圧から数mTorrまでの広い圧力範囲におい て動作し、消費電力が小さく、従来のターボ分子ポンプ よりも大きな320mL/minに達するポンプ速度を 得ることができる。

【0073】図15は、図13の構成において前記ネジ 溝分子ポンプP、, P、を排気する中間ブースターポンプ 50

【0074】図15を参照するに、前記不等ピッチ不等 傾角スクリューポンプでは、一端に入口61Aが、また 他端に出口63A,63B形成されたポンプ本体61中 に、各々が図14(B)に示したような、スクリュービ ッチを入口側から出口側に向って徐々に変化させる一対 のスクリューロータ62A、62Bが、それぞれのスク リューが互いにかみ合うような関係に設けられており、 A, 63Bを介して駆動される。

【0075】かかる構成の不等ピッチ不等傾角スクリュ ーポンプ60は常圧から10⁻⁴Torrに至る低圧まで の広い圧力範囲において動作可能であり、2500L/ minに達する非常に大きな流量を実現することができ

【0076】また図13の構成では、他の半導体製造装 置からの排気を、かかる中間ブースターポンプP,を介 して共通のバックポンプP。で排気することにより、前 記バックポンプP,を最も効率的な動作圧力範囲で動作 させることができ、消費電力を大きく低減することがで きる。

【0077】図16は、図7(A), (B)の半導体製 造装置40において、各々の処理ユニットA~Cに協働 するガス供給系の構成を示す。

【0078】先にも説明したように、前記半導体製造装 **署40ではマイクロ波プラズマ処理装置10の処理容器** 11を150° C程度の温度に保持することで、基板処 理に伴い生じた反応生成物の付着を抑制している。すな わち、図8の処理ユニットは、特別なクリーニング処理 をせずとも前の処理工程の記憶ないし履歴を完全に消去 できる特徴を有している。

【0079】とのため、図13の処理ユニットを使っ て、プラズマガスおよび/または処理ガスを切替なが ら、異なった基板処理工程を次々と実行することが可能 であるが、このためには、迅速に処理ガスを切替できる 構成のガス供給系が必要になる。

【0080】図16を参照するに、N₂, Kr, Ar. H, NF, C, F, CHF, O, CO, HBr, S iCl、等より選ばれた一または二のガスが、第1およ び/または第2の流量制御装置FCS1およびFSC2 を通って前記処理容器 1 1 上に設けられ前記シャワープ レート14に連通するプラズマガス供給ポート11pに 供給され、一方、前記N2, Kr, Ar, H2, NF, C,F, CHF, O, CO, HBr, SiCl,等よ り選ばれた一または複数のガスが、第3~第7の流量制 御装置FCS3~FCS7を通って、前記処理ガス供給 構造30に連通した前記処理ガス供給ポート11 rに供 給される。

【0081】その際、図17に示す、制御弁71と圧力

計72とストップバルブ73とオリフィス74とを直線 状の配管70に順次形成した構成の流量制御装置を使 い、前記オリフィス74下流側の圧力Pスが前記ストッ ブバルブ73上流側の圧力P₁の半分以下になるように (P,≥2P,)制御弁71を前記圧力計72により制御 することにより、処理ガスを所定の流量で瞬時に供給す ることが可能になる。これは、この流量制御装置内に流 量制御不能なデッドスペースが存在しないためである。

【0082】そとで、図16のガス供給系において図1 7の流量制御装置を使うことにより、プラズマガスある 10 いは処理ガスを、前記処理ユニット中での基板処理の種 類に応じて瞬時に切替えることが可能になる。

【0083】なお、前記半導体製造装置40において は、先に説明したプラズマ処理装置10のみならずその 変形例によるプラズマ処理装置、あるいは他の実施例に よるプラズマ処理装置10A,10Bを使うことも可能 である。

【0084】本発明は上記特定の実施例に限定されるも のではなく、特許請求の範囲に記載した本発明の要旨内 において様々な変形・変更が可能である。

[0085]

【発明の効果】本発明によれば、マイクロ波アンテナを 処理容器外壁の―部に形成されたマイクロ波透過窓に密 着させることにより、および/またはマイクロ波アンテ ナとマイクロ波透過窓の間に熱伝導性の気体を封入する ことにより、前記マイクロ波透過窓を構成するシャワー プレートおよびカバープレートなどを、厚さ方向への熱 伝導により冷却することが可能になり、マイクロ波プラ ズマ処理装置の冷却効率が大きく向上する。かかる冷却 効率の向上の結果、プラズマによる前記マイクロ波透過 30 窓への熱の蓄積が実質的に軽減され、その結果、前記マ イクロ波透過窓として誘電損失の小さいAl2O。等の 材料を使っても温度が過大に上昇することがなくなる。 すなわち、本発明はマイクロ波アンテナを使ったマイク 口波プラズマ処理装置において、マイクロ波透過窓とし て誘電損失の小さい材料を使うことにより、高い冷却効 率の要求と高いプラズマ励起効率の要求とを両立させる ことができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】(A), (B)は、従来のラジアルラインスロ 40 ットアンテナを使ったマイクロ波プラズマ処理装置の構 成を示す図である。

【図2】図1のマイクロ波プラズマ処理装置において生 じる問題点を説明する図である。

【図3】(A), (B)は、本発明の第1実施例による マイクロ波プラズマ処理装置の構成を示す図である。

【図4】図3(A)のマイクロ波プラズマ処理装置の処 理ガス供給機構の構成を示す図である。

【図5】図3(A)のマイクロ波プラズマ処理装置のラ ジアルラインスロットアンテナと処理容器との接合部近 50 20 ラジアルラインアンテナ

傍を詳細に示す図である。

【図6】図3(A)のマイクロ波プラズマ処理装置に結 合されるマイクロ波電源の構成を示す図である。

【図7】本発明の一変形例によるマイクロ波プラズマ処 理装置の構成を示す図である。

【図8】本発明の別の変形例によるマイクロ波プラズマ 処理装置の構成を示す図である。

【図9】本発明のさらに別の変形例によるマイクロ波ブ ラズマ処理装置の構成を示す図である。

【図10】本発明の第2実施例によるマイクロ波プラズ マ処理装置の構成を示す図である。

【図11】本発明の第3実施例によるマイクロ波プラズ マ処理装置の構成を示す図である。

【図12】図3(A), (B)のマイクロ波プラズマ処 理装置を使った本発明の第4実施例による半導体製造装 置の構成を示す図である。

【図13】図12の半導体製造装置の排気系の構成を示 す図である。

【図14】図13の排気系で使われるネジ溝分子ポンプ 20 の構成を示す図である。

【図15】図13の排気系で使われる不等ピッチ不等傾 角スクリューポンプの構成を示す図である。

【図16】図13の処理ユニットにおいて使われるガス 供給系の構成を示す図である。

【図17】図16のガス供給系で使われる流量制御装置 の構成を示す図である。

【符号の説明】

10, 10A, 10B, 100 プラズマ処理装置

11 処理容器

11a 排気ポート

11b 張り出し部

11p プラズマガス供給ポート

11r 処理ガス供給ポート

11A, 11B, 11C 空間

11G 減圧およびHe供給ポート

12 被処理基板

13 保持台

13A 高周波電源

14 シャワープレート

14A プラズマガスノズル開口部

14B, 14C プラズマガス通路

15 カバープレート

16 スロット板

16a, 16b スロット開口部

17 アンテナ本体

18 遅波板

19 冷却ブロック

19A 冷却水通路

198 空冷冷却機構

30

20B ホーンアンテナ

20b ホーンアンテナ冷却装置

21 同軸導波管

21A 外側導波管

218 内側給電線

22 チューナ

23 パワーモニタ

24 アイソレータ

25 発振部

25A マグネトロン

30 処理ガス供給構造

31A 処理ガス通路

31B 処理ガスノズル

310 プラズマ拡散通路

31R 処理ガス供給ポート

40 半導体製造装置

401 真空搬送室

402 ロードロック室

402A 被処理基板ロードロック室

402B 処理済基板ロードロック室

100

404 被処理基板スタック

405 搬送ロボット

406 昇降シリンダ

410A, 417 シール

415 搬送アーム

(A)

*410 ベローズ

418 昇降ステージ

50 ネジ溝分子ポンプ

51 ポンプ本体

52 ロータ

52A スクリュー

53 モータ

5.4 角位置検出部

55 マグネット

10 56 電磁付勢部

60 不等ピッチ不等傾角スクリューポンプ

61 ポンプ本体

61A ポンプ入口

61B ポンプ出口

62A, 62B ロータ

63A, 63B 歯車

64 モータ

70 流量制御装置

71 制御弁

20 72 圧力計

73 ストップバルブ

74 オリフィス

A~C 処理ユニット

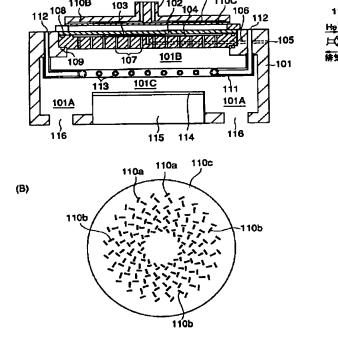
D₁~D₃ ダクト

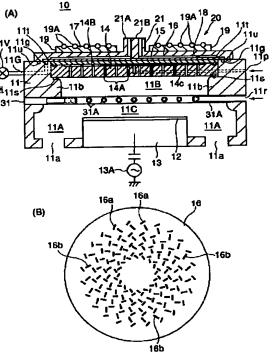
* P,~P, ポンプ

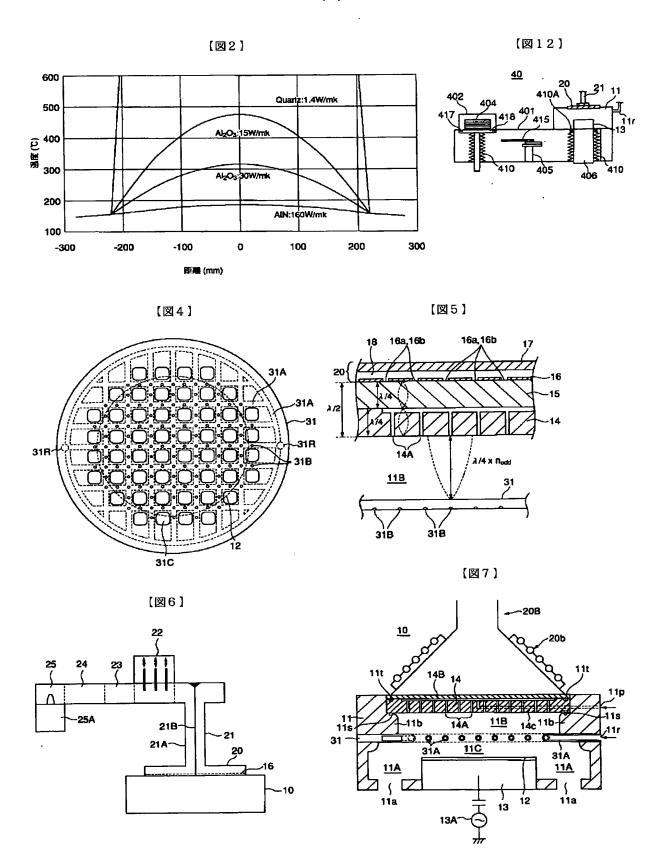
[図1]

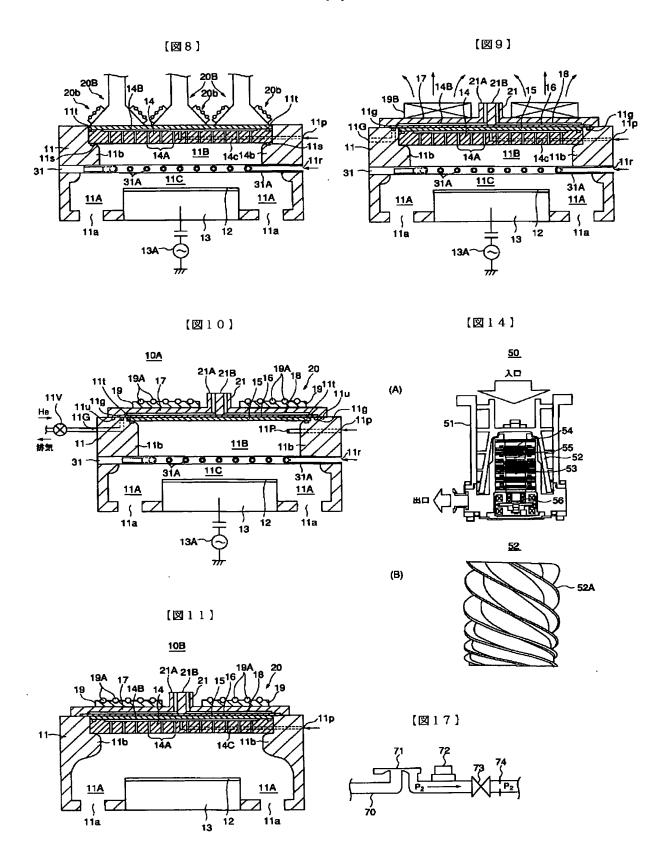
110A 110D



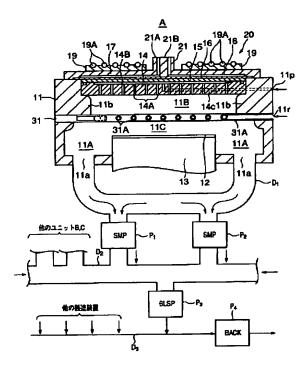




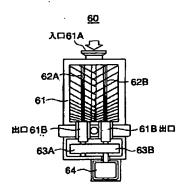




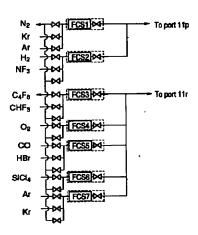
【図13】



【図15】



【図16】



フロントページの続き

(72)発明者 平山 昌樹

宮城県仙台市青葉区荒巻字青葉 東北大学

内

(72)発明者 須川 成利

宮城県仙台市青葉区荒巻字青葉 東北大学

内

(72)発明者 後藤 哲也

宮城県仙台市青葉区荒巻字青葉 東北大学

内

F ターム(参考) 4G075 AA22 BD14 CA03 CA25 CA26 CA47 CA62 CA65 DA01 EB42 FB04 FC11 5F004 BA20 BB14 BB32 BD04 DA22 5F045 AA09 AA20 AB32 AB33 AB34 AC17 DP03 EB02 EE14 EE17

EH02 EH03 EJ05 EJ09 EJ10

हि_. स्रोत्पर्